TP 50 -10246 B

5) Int · Cl². B 22 F 3/00 B 22 F 3/24

C 23 C 9/06

120日本分類 10 A 603 10 A 604

12 A 31

19日本国特許庁

①特許出願公告

昭50-10246

特

昭和50年(1975) 4月 19日 49公告

6452-42 庁内整理番号

発明の数 1

(全 2 頁)

1

図高強度焼結鋼の製造方法

昭44-28095 (21)特 願

昭44(1969)4月10日 22日出

亀田諒二 明 79発

> 伊丹市昆陽字宮東1住友電気工業 株式会社伊丹製作所内

人 住友電気工業株式会社 ⑦出 大阪市東区北浜5の15

弁理士 青木秀実 外1名 倒代

発明の詳細な説明

本発明は鉄粉に対し、添加元素としてモリプチ ン粉末を3%~10%添加することによつて、焼 結を促進させて得られる高い靱性を有する焼結鋼 15 ルシウム、ステアリン酸リチウムなどを潤滑剤と に関するものである。従来、焼結鍋の金属添加元 素としては、銅、ニツケルが一般的で広く使用さ れているが、これらを含む焼結鋼はその機械的性 質及び製造法に、次のようを欠点を内蔵している。

る銅の溶融による焼結の進行及び鉄ー銅合金の性 質として、高い坑張力を有しており、広く使用さ れているが、衝撃強度が低く脆いので機械部品と して信頼性を欠くのが欠点である。ニッケルを添 加した焼結鋼の場合、ニツケルは鉄の焼結を促進 25 下は最小限に抑えられる。 する元素ではあるが、鉄中での拡散速度が非常に 小さく均一な組織を得るには、焼結に長時間を要 するので一般に不均一な組織で使用されている。

これら焼結鋼の衝撃強度は鉄一銅系焼結鋼で3 ~4、Kq.m/cm (抗張力 3.0 $\sim 3.5 Kq/m²$)鉄-30 ℃で 3.0 分間、水素ガス中にて焼結を行なつたも ニツケル系焼結鋼で5~6 Kgm/cm (抗張力 25 ~ 3 0 Kg/m²) であり低い値である。

これらの焼結鋼は耐摩耗性を附与するために更

に浸炭窒化焼入のような表面硬化処理が行われる。 しかし焼結体が多孔質であるので浸炭が焼結体内 部まで及びやすく、このような処理を施したもの は、靱性が大きく損われるという欠点がある。

2

また焼結鋼の靱性を高め、表面硬化処理後も靱 性の低下を少くする方法として、再加圧焼結によ る密度の向上という方法があるかこれはコスト高 になるので単加圧焼結法で焼結後靱性の高い表面 硬化処理後も靱性低下の少ない焼結鋼の製造が望 10 まれている。

本発明は鉄粉にモリプデン粉末又はフエロモリ プデンのようなモリプデン合金粉末を、モリプデ ン添加量が3~10%になる様に添加し、更にス テアリン酸、アテアリン酸亜鉛、ステアリン酸カ して添加し、これを混合し、成形をし、真空又は 還元性雰囲気中で焼結を行ない、靱性の高い、焼 結鋼を得る方法でモリブデンの比較的小さな被酸 化性、比較的大きな鉄中の拡散速度のために、焼 即ち、銅を添加した焼結鋼は、焼結温度におけ 20 結雰囲気として、精製していない水素又は分解ア ンモニアガスを使用出来、焼結組織は均一なもの が得られるものである。更にこの焼結鋼に浸炭焼 入焼戾しを施した場合、浸炭が内部に及び難く、 遊い明確な表面硬化層が形成されるので靱性の低

> 実施例を示すと、一100メツシユの電解鉄粉 に-325メツシユのモリブデン粉末0.6%、1.0 %、 3.0 %、 8.0 %、ステアリン酸亜鉛 0.8 %を 混合した後、密度 7.2 8/cc に成形し、1 2 5 0 のである。表面硬度は900℃で3時間ガス浸炭 後油焼入、200℃1.5時間の焼戾しを行つた。

得られた機械的性質を表1に示す。

結

8.0

7.6

6.1

5.5

モリプデン%

0.6

1.0

3.0

8.0

0

焼

気孔率% 抗張力 Kg/mi

19~21

 $21 \sim 22$

 $24 \sim 25$

 $30 \sim 31$

 $26 \sim 27$

浸 炭 焼 入 焼 戾

影響強度Kgm/cfi	抗張力Kg/mii	衝擊強度Kg m/cm
$3.0 \sim 3.4$	40~45	1~2
$2.4 \sim 2.7$	_	-
$3.5 \sim 4.0$. –	
折れず	60~65	3~4
$6.4 \sim 6.7$	5 4~58	2~3
※れるが、とれ	いらの元素は、	焼結中に酸化される
		里が小り 悔失休べ

モリプデンが 0.6 %では抗張力は増大している が、衝撃強度は低下している。しかし1%以上で は抗張力、衝撃強度ともに上昇し始めるが、3% 以下では従来の焼結鋼と強度的に同等で Mo 添加 性は非常に改善され Mo 添加のメリットが明確に なるので添加量は3%以上であることが必要であ

しかし添加量が10%を越えると強度は急激に 低下しモリプデン添加の意味がなくなるので、添 20 加量は10%までに留めるべきである。

とのように、本発明による焼結鋼は従来の焼結 法では得られない靱性の向上を示し、高純度を必 要としない還元雰囲気中でも均一な組織を持つた 焼結鋼が得られる。

との焼結鋼に銅、ニツケル、炭素を添加すると とによつて、更に機械的性質は増大する。

このようなモリプデン添加による衝撃強度の改 善は焼結促進に伴う密度の上昇に負うところが大

焼結促進の原因としては、ゼリプデンがオース テナイト領域拡大元素であることにより、焼結温 度のような高温においても拡散速度の大きなフエ ライトが存在し、これによつて焼結が促進される のである。

オーステナイト領域拡大型の元素はモリプデン の他に、アルミニウム、シリコン、燐、チタン、 パナジウム、クロム、錫、タングステンが挙げ 5*

「が小さく弥加の効果が少い、焼結体が脆 化される等の欠点があり、満足な結果は得られな い。モリプデンのみが添加元素として有効である。 のメリットはあらわれない。3%以上になると靱 15 浸炭時の薄い浸炭層の形成については、焼結体の 気孔度が低いことも原因の1つであるが、またモ リブデンは炭素との化学親和力が大きいため、浸 炭中に炭化物を生成し、炭素を固定して、浸炭が 内部まで及ぶのを防止するのである。

> 尚、鉄にモリプデンを添加した焼結体としては、 例えばニツケル、クロム、マンガンとともに1% 程度以下を熱処理性の改善をするために添加する ものや、ニツケル、コバルトとともに忝加して金 属間化合物を析出するマルエイジング焼結鋼が知 25 られているが、何れも本願とはその目的効果を異 にしている。

切特許請求の範囲

1 鉄粉にモリプデン粉末又はフェロモリプデン 粉末又は他のモリプデン合金粉末をモリプデン量 30 3%~10%を潤滑剤とともに添加し、混合し、 成形を行ない、これを真空中又は還元性雰囲気中 で焼結を行ない、更に表面硬化処理を加えたこと を特徴とする高強度焼結鋼の製造方法。

69引用文献

Treatise on Powder Metallurgy, Goetzel著Vol4.part2 1963 p1337

-24-

35